

FR 2502061 A 19820924 (198245)

JP 57165229 A 19821012 (198246)

<--

DE 3209825 A 19821216 (198251)

US 4390486 A 19830628 (198328)

CA 1176418 A 19841023 (198447)

GB 2095163 B 19850123 (198504)

ADT GB 2095163 A GB 1982-7238 19820312

PRAI US 1981-245563 19810319

AN 1982-81903E [39] WPIDS

(8) AB GB 2095163 A UPAB: 19930915

An injection mould for making foamed plastics articles comprises a pair of mould halves which define a cavity having an inlet slot at one end and an outlet slot at the other. Prior to moulding heated vapour, such as steam, is passed through the mould from the inlet to the outlet slots to preheat the mould walls.

Injection is effected via a sprue closed by a valve which when it opens to effect injection closes the vapour inlet slot. Uniform preheating of the mould walls gives a uniformly smooth surfaced prod.

ABEQ GB 2095163 B UPAB: 19930915

Apparatus for moulding a thermoplastics material comprising an injection moulding device having two mould halves defining a mould cavity, a seal between the mould halves, a sprue in communication via a passage with the mould cavity, inlet means selectively operable to introduce a condensable vapour into the cavity, outlet means selectively operable to allow condensate to flow out from the cavity, and selectively operable means adapted to seal the passage between the sprue and the cavity against flow therethrough into the sprue of condensable vapour and to provide a sprue gate during injection moulding.

L2 ANSWER 11 OF 14 WPIDS COPYRIGHT 2000 DERWENT INFORMATION LTD

AN 1981-48447D [27] WPIDS

TI Appts. for control of mould temp. - has heated water circulated in mould regulated by temp. detector, heater and cooling device.

DC A32

PA (KANT-N) KANTO SEIKI CO LTD

CYC 1

PI JP 56055219 A 19810515 (198127)*

<--

PRAI JP 1979-131362 19791011

AN 1981-48447D [27] WPIDS

(9) AB JP 56055219 A UPAB: 19930915

⑯ 日本国特許庁 (JP)

⑮ 特許出願公開

⑰ 公開特許公報 (A)

昭57-165229

⑯ Int. Cl.³
B 29 D 27/00

識別記号
206

庁内整理番号
2114-4F

⑯ 公開 昭和57年(1982)10月12日

発明の数 2
審査請求 未請求

(全 8 頁)

⑯ 金型キャビティを加熱するための方法および
装置

⑯ 特 願 昭57-41769

⑯ 出 願 昭57(1982)3月18日

優先権主張 ⑯ 1981年3月19日 ⑯ 米国(US)
⑯ 245563

⑯ 発明者 ジエイムズ・ダブリュー・ヘン
ドリー
アメリカ合衆国テネシー州エン
グルウッド・ボックス297エイ

・ルート2

⑯ 発明者 ジエ・チン・ハン

アメリカ合衆国テキサス州カレ
ジ・ステイション・アドリエン
・ドライブ2816

⑯ 出願人 エク-セル-オー・コーポレー
ション
アメリカ合衆国48084ミシガン
州トロイ・クーリッジ・ロウド
2855

⑯ 代理人 弁理士 倉内基弘 外1名

明細書

1 発明の名称 金型キャビティを加熱するための
方法および装置

2 特許請求の範囲

1) 内部にキャビティを固定する2つの金型半分
体と、該キャビティに連通するスプルーを有する
射出成形手段を備えた熱可塑性樹脂成形装置にお
いて、

前記スプルーとキャビティとの間の通路を密
封するように選択的に作動される密封手段と、凝
縮可燃蒸気を前記キャビティ内へ導入するように選
択的に作動される入口手段と、凝縮液を前記キャ
ビティから排出するように選択的に作動される
出口手段と、前記2つの金型半分体の間に金型を
取くようにして介設されたシールを備えたこと
を特徴とする成形装置。

2) 前記密封手段は、閉鎖位置においては前記ス
プルーとキャビティを同時に密封し、開放された

ときは該キャビティへのスプルーゲートを設定す
るようになされた弁手段である特許請求の範囲第
1項記載の成形装置。

3) 前記入口手段は、前記2つの金型半分体の間
に形成された密封自在のチャンネルに連通するよ
うに金型に設けられた開口であり、該チャンネル
を前記キャビティに連通させるオリフィスが設け
られている特許請求の範囲第1項記載の成形装置。

4) 前記オリフィスは、スリフト型開口であり、
高さ0.05~0.0101m(0.127~0.254
m)、実行ほぼ0.1251m(3.175m)であ
り、前記キャビティの周壁の少くも25%に亘つ
て延長している特許請求の範囲第3項記載の成形
装置。

5) 前記出口手段は、前記2つの金型半分体の間
に形成された密封自在のチャンネルに連通するよ
うに金型に設けられた開口であり、該チャンネル
を前記キャビティに連通させるオリフィスが設け
られている特許請求の範囲第2項または3項記載
の成形装置。

6) 前記オリフィスは、スリット型開口であり、高さ 0.010 ~ 0.020 in (0.254 ~ 0.508 mm)、奥行は 0.125 in (3.175 mm) であり、前記キャビティの周壁の少くも 6.5 % に亘つて延長している特許請求の範囲第 5 項記載の成形装置。

7) 熟可塑性樹脂を射出成形機で発泡射出成形する方法において、

- (a) 金型を閉じ、
- (b) スプルーと金型キャビティとの間の通路を密封する弁手段を開鎖し、
- (c) 前記樹脂の熟変形温度より高い温度に加熱された凝縮可能蒸気を前記キャビティ内へ導入し、
- (d) 前記キャビティからの出口手段を開放して該キャビティから凝縮液を排出させ、
- (e) 前記密封弁手段を開放して熟可塑性樹脂を前記スプルーおよび通路を通して前記キャビティ内へ射出し、
- (f) 前記金型を通して冷却流体を通流させることにより該金型を冷却し、

- (g) 前記樹脂が固化した後前記金型を開放して固化した成形物品を取出すことから成る成形方法。
- 8) 前記凝縮可能蒸気として、過熱されたスチームを使用する特許請求の範囲第 7 項記載の成形方法。

9) 前記キャビティを 250 F ~ 420 F (110 °C ~ 216 °C) の範囲の温度にまで加熱するようにした特許請求の範囲第 7 項記載の成形方法。

10) 前記キャビティを 250 F ~ 420 F (110 °C ~ 216 °C) の範囲の温度にまで加熱し、50 ~ 300 psig (3.5 ~ 21.1 bar/cm²、ゲージ圧) の圧力に維持するようにした特許請求の範囲第 8 項記載の成形方法。

3. 発明の詳細な説明

本発明は、発泡（フォーム）樹脂製品を射出成形する技術に関し、特に、平滑な仕上り表面の製品を得るために金型のキャビティを均一に加熱するための方法および装置に関する。成形プラスチック製品の製造において、製品が金型から取出されたとき完成製品の表面が光沢面仕上げになつていることを必要とする用例が多い。本出願人の米田特許第 4,201,742 号にはそのような仕上げを得るための方法および装置が開示されている。同特許の装置では、金型キャビティの表面を該キャビティ内へ射出すべき特定の樹脂の変形温度以上に加熱する目的で金型キャビティ内へ凝縮可能蒸気を注入するための弁が設けられている。しかしながら、弁口を通しての漏れと不均一な加熱により平滑ではあるが、不均一な仕上り表面が形成される場合があるという問題があつた。その原因は、金型キャビティが均一に加熱されず、凝縮液が金型の開口部にたまることにある。

本発明の特徴は、金型キャビティの周りに設け

たチヤンネルまたはマニホールドからスリット型の分配オリフィスを通して凝縮可能蒸気を直接金型キャビティ内へ噴射することによってキャビティの作用表面を均一に加熱することにある。本発明の他の特徴は、凝縮液および過剰の凝縮可能蒸気を射出成形サイクルの直前に金型から放出させるための第 2 スリットオリフィスを備えた第 2 チヤンネルを設けたことにある。また、本発明の特徴は、プロセスのサイクル時間を短縮することである。

本発明の更に他の特徴は、金型半分体の 1 つに弁を配設し、プロセスの凝縮液サイクル中はこの弁を開鎖してスプルー開口部を密封し、可塑化樹脂を金型キャビティ内へ射出する際はこの弁を開いてスプルー開口部をスプルーゲートとして使用することにある。本発明の更に他の特徴は、冷却サイクル中冷却水を用いて金型を冷却することであり、すべての凝縮液導管に蒸気トラップを設けることである。また、本発明の特徴は、金型面を成形材料の加熱挿み温度を越える温度にまで加熱

するのに凝縮可能蒸気を使用することであり、スリットオリフィスの寸法を、蒸気および凝縮液は通すが、可塑化樹脂が膨張してオリフィス内へ進入するのを防止することにある。

本発明によれば、成形フォームプラスチック物品の仕上り面を光沢面とするために金型キャビティの表面を均一に加熱する。この目的のために、凝縮可能蒸気を均一に金型キャビティ内へ分配するための独特のマニホールドおよびスリット型オリフィスを設け、射出成形サイクルの前に金型キャビティ内から凝縮液を排出するための同様な、しかし、より大きいマニホールドおよびスリット型開口を設ける。更に凝縮可能蒸気がスプレー開口部に漏まるのを防止するための弁を金型内に組入れる。この弁は、作動されたときは、スプレーを開放し、スプレー門戸と協同して可塑化樹脂を金型キャビティ内へ射出するための通路を形成する。各種弁を適正な順序で作動させ、適正な凝縮可能蒸気温度および圧力を維持することによつて、射出サイクルのときには金型キャビティの表

面全体が乾燥しており、均一な温度分布を有しているようにすることができる。これにより成形物品の表面全体の仕上げを改良し、全体のサイクル時間を短縮することができる。サイクルの最終段階である冷却は、金型内に冷却流体を通す慣用の方法によつて行う。

第1図は金型10の合せ面に沿つてみた断面図であり、金型部分14が示されている。第2図には金型部分12と金型部分14の一部が示されている。ここでは便宜上、金型部分12を第1金型半分体と称し、金型部分14を第2金型半分体と称する。第1図を参照して説明すると、第2金型半分体14の周壁に設けられたマニホールドまたはチャンネル22、32にそれぞれ入口16、26が接続されている。チャンネル22は、第1図でみて金型キャビティの左上隅を囲繞して延設されており、チャンネル32はキャビティの右上隅を囲繞して延設されている。これらの導入チャンネル22、32は、金型のそれぞれの縁(合せ面)に沿つて限られた距離だけ開放している。第

3図にみられるように、第2金型半分体のチャンネル22は、第1金型半分体12の周壁の合せ面20に形成された同様な形状のマニホールドチャンネル24と合致してチャンネル18を形成する。やはり第3図にみられるように、第1金型半分体12の合せ面20は、第2金型半分体14の合せ面30に密着する。これらの合せ面の間には金型キャビティの全周を取巻くリングシール50が介設されている。シール50は第1図にも示されている。

マニホールドチャンネル22と24とによって固定される導入チャンネル18は、金型キャビティ40の隅を囲繞して延長している。これと同様なマニホールドチャンネルが、第1図でみて右側の他方の隅にも形成される。これらのチャンネルの長さは、縦スプレーの寸法および成形すべき物品の寸法に従つて予め定める。第3図および6図を参照して説明すると、金型のキャビティ40は、第1金型半分体12の表面36、36'、36''と第2金型半分体14の表面38、38'、38''

とによつて固定される。本発明によれば、第1金型半分体の表面36'、36''と第2金型半分体の表面38'、38''との間にスリット型オリフィス44を形成する。このオリフィスの開口寸法(第6図でみて左右方向の寸法)は、ここに例示した特定の成形物品のサイズの場合には、約0.005in(0.127mm)とし、オリフィスの奥行即ち幅(第6図でみて上下方向の寸法)は約0.125in(3.175mm)とする。成形すべき物品の寸法および材質に応じてオリフィスの開口寸法は約0.010in(0.254mm)にまで拡大することができる。第1図にみられるように、スリット型オリフィス44は、金型の左上隅を囲繞して延長しており、スリット型オリフィス48は金型の右上隅を囲繞して延長している。第3図に示されるように、金型キャビティ40は、オリフィス64を介して排出マニホールドチャンネル58に連通している。マニホールドチャンネル58は、第2金型半分体14の3つの側壁の合せ面に延設したチャンネル52と、第1金型半分体12の3つの

隔壁の合せ面に延設したチャンネル54とが合わさつて固定されるようになされている。排出マニホールドチャンネル58は、出口68、70、72(第1および2図)に接続されている。

第6b図に示されるように、排出マニホールドチャンネル58は、表面36°、38°によつて固定される蒸気出口オリフィス64を介してキャビティ40に連通している。このスリフト型オリフィス64の開口寸法は0.010in(0.254mm)であり、奥行は約0.1251in(3.175mm)であるが、オリフィスの開口寸法は、成形すべき物品の寸法および材質に応じて0.020in(0.508mm)にまで拡大することができる。オリフィス64は、加熱用蒸気が凝縮してできた凝縮液を射出成形サイクルの既金型キャビティから排出させるが、その開口寸法は、発泡樹脂が該オリフィス内へ進入するのを防止するよう十分小さくしてある。増強した凝縮液は、金型の各表面からこのオリフィス64へ流れてくる。この金型を適正に作動させるためには、図示のように垂直

位置に据付ける。即ち、蒸気入口16、26を上にし、凝縮出口68、70、72を下にして配置し、凝縮液が重力によつて排出されるようにする。ただし、凝縮液を抽出するための真空ポンプを出口チャンネルに接続すれば、金型を垂直位置に据えることができる。穴60、62(第2、3図)は、射出サイクル終了後金型を冷却するための冷却水を通す穴である。

第4図に示されるように、第1金型半分体12の合せ面に設けた凹部86内にスブルー90のための弁体76を装着する。弁体76にはソレノイド92によつて作動される電機子ロッド80を連結する。このソレノイドは、單動戻りばね式であつてもよく、両方向ともに電気によつて作動される複動式であつてもよい。弁体76のバイロフト78は、後述するように密封位置においては合せ面30のところで金型半分体14のスブルー90に係合する。弁体の周縁面82は、スブルー90の周りの金型半分体14の合せ面30に係合する。周縁面82は、第5図にみられるようにキャビテ

イ40をも密封する。第5図の仮想線は金型キャビティの表面の1つである38°の線を示す。

図には詳しく示されていないが、金型10は、水平配置の射出成形機の垂直プラテンに取付けられる。金型には、各種ソレノイド弁を作動することができるよういろいろな電気接続を施す。

第7図は、ボイラ100と金型10と、それに対する配管接続を示す線図である。ボイラ100からは高圧ステム導管104が導出されており、この導管にボイラからのステムまたは凝縮可能蒸気の流れを制御するためのゲート弁102が接続されている。導管104には、該導管から入口ソレノイド弁108へ凝縮可能蒸気を搬送する導入導管106が接続されている。導管106からは、タンクまたはドレンへ通じる蒸気トラップ106が分岐している。弁108から導出している主導入導管110は、それぞれ金型10の入口16、26に通じる導管112、112に分岐している。金型の下端の出口70からは導管114が導出しており、該導管には、蒸気または凝縮液

をタンクまたはドレンへ連絡するための出口ソレノイド弁118が接続されている。導管114からは、やはりタンクまたはドレンへ通じる蒸気トラップ116が分岐している。第7図に示されるように、出口68、72にも同様の配管および弁が接続されている。出口の数は、金型および成形物品のサイズに応じて増減することができる。

第7図の左側部分に示されるように、金型10には冷却水を導入するための導入導管122および入口ソレノイド弁120が接続されている。導管124は、使用済み冷却水をタンクまたはドレンへ排出するための排出管であり、流れを制御するための出口ソレノイド弁126を備えている。この弁は、ゲート弁であつてもよく、あるいは冷却サイクルにおける冷却水の流量を制御する絞り弁であつてもよい。第7図に示されたソレノイド92は、スブルー密封弁の電機子ロッド80に接続されており、他の電動弁と同じように適当な電気制御回路(図示せず)に接続される。

また、この金型には成形物品を金型から吐出す

るための吐出ピンや、その他の通常の成形ヘードウエアを設けることができる。そのようなハードウエアには、成形工程中蒸気を金型キャビティ内に保持するためのシールを設けるが、それらの部材は図を簡単にするために示されていない。

本発明のオリフィス構造を備えた金型を用いて平滑な成形物品を製造するための実験操作を行つた。使用した成形材料は、A B S、ステレン、S M・およびノリル（商標名）であつた。ノリルを約288℃のノズル先端温度で3～6秒の射出時間で射出した。冷却温度は38℃であり、硬化時間は2.5～3分間であつた。成形物品のサイズは、幅305mm、奥行406mm、高さ89mm、肉厚63.5mmおよび19mm、重量135gであつた。プロセス温度は物品のサイズおよび使用する材料に応じて118℃～420℃の範囲で変えることができる、圧力は3.5～21.1とすることができる。

まず、金型半分体12と14を閉じ、適当な機械内に固定した。これに使用した実験機は、250kg当り40オンスのプラスチックを射出すること

ができる水平型機械であつた。内部キャビティ40は0リングシール50によつて密封した。第4図に示されるスプルーオペレーター76は、ソレノイド92によつて作動され、スプルーオペレーター90を開閉するようになされている。サイクルの開始時には、弁体のバイロット78によつてスプルーオペレーター90を密封し、射出成形段階に先立つての金型キャビティの予備加熱サイクル中凝縮可能な蒸気がスプルーオペレーター90内へ進入することができないようにする。ここに例示する代表的なサイクルの調時間係は、例として述べたものであり、本発明を限定するものではない。

ゲート弁102およびソレノイド弁108を作動させ、凝縮可能な蒸気を入口16、26へほぼ1.5秒間通す。この間出口弁118は閉じておく。蒸気は入口マニホールド18に入り、スリフトオリフィス44および48（第1図）を通り金型キャビティ40内へ流入し、キャビティの全ての表面に沿つて出口マニホールド58に向つて下降し、出口オリフィス64を通り流出する。金型10

は垂直に配置されているから、水滴の形の凝縮蒸気は重力によりマニホールドチャンネル58内へ流下する。ほほ1.3秒後、出口ソレノイド弁118を開くとともに、ソレノイド92を作動させてバイロット78をスプルーオペレーター90から引出す。弁体76は第4図でみて左方へ移動し、凹部86の底盤に座着する。入口ソレノイド弁108は1.5秒後に閉鎖させる。その1秒後に射出ノズルを開放してプラスチックの射出を始める。プラスチックは、スプルーオペレーター90を通り、第5図にみられるように弁体76と表面38'との間に挿げられるスプルーゲートを横切り、キャビティ40内へ流入する。射出されたプラスチック材は、第5図に示されるように凹部86の外周面と表面38'とによつて閉まれた開口を通り流入する。このサイズ（135g）の成形物品の場合、ノズル開放時間は約5.5秒であつた。プラスチック材は、キャビティ内へ流入し、キャビティの予め加熱された表面がそれに沿つて流れるプラスチック材をその変形温度より高い温度に維持する。射出工程が開始

された後約3～5秒後に出入口ソレノイド弁118も閉鎖する。この時点までに、マニホールド58内にたまつていた凝縮液はソレノイド弁118を通りて排出されている。射出工程が終了した後、冷却水弁120、126を開放してほほ38℃の水を導管122を通してキャビティの大60、62内へ導入し、それらの大を通りて通流させ、導管124を通して流出させる。成形物品のサイズおよび材料に応じて2.5ないし3分間の冷却サイクルが終了した後、金型を開いて、物品を取出す。

スプルーオペレーター76は凹部86内の第4図でみて最左端位置へ引込められているから、金型が開かれ成形物品を取出すときにはスプルーオペレーター90およびゲートは成形物品に対してまだ連通している。このことは、成形物品を金型から取出すとき、成形物品にはスプルー（ヘソ）、ピスケット、スプルーゲートはつながつたままであるからそれらのスクランプ部分は後の処理工程で除去する。成形物品を取出した後、金型を再び閉じ、ソレノイド弁92を再び作動させてスプルーオペレーター78、80

を開鎖し、スプルー90を密封する。本発明のゲート開閉構成の目的は、金型キヤビティ40の加熱操作中凝縮可能蒸気がスプルー開口90内へ進入するのを防止することにある。大抵の可塑化樹脂は水滴と反応するので、水が射出プラスチック材に混ざると、成形物品の外面にきずが生じることがある。従つて、蒸気または凝縮液がプラスチック材に混ざるのを防止するためにスプルー開口90および金型キヤビティ40の密封に特別の配慮をしなければならない。ステームの温度はボイラ圧17.6kg/cm² (ゲージ圧)において17.6℃という非常に高い温度であることと、金型が垂直に配置されていることからして、発生する凝縮液のすべてがスリット型オリフィス64を通過してマニホールドチャンネル58内へ流下し、金型から排出される。最大限の熱伝達を得る時間をできるだけ短くするためにキヤビティへのステームの流量を適正にするためにはオリフィス44、48およびオリフィス64のサイズ(開口度)が臨界的な重要性を有している。図示の成形物品の場合、

オリフィス44、48の開口度は約0.0051cm (0.127mm)である。この寸法は、また、凝縮可能蒸気がマニホールドを通過して金型キヤビティ内へ均一な流れとして流入するのを可能にする。

金型の底部の比較的大きいスリット型オリフィス64の開口度は、0.0101cm (0.254mm)とし、凝縮液の液滴がキヤビティから出口マニホールド58へ容易に通過することができるようとする。各オリフィスが上述の寸法より非常に大きいとすると、発泡プラスチック材がキヤビティ内へ射出されたとき、オリフィスを通過して排出することになる。オリフィスを特定の寸法に制御すれば、可塑化樹脂は、その内部ガス圧の故にオリフィスを通過して排出するようなことはない。

以上のように、本発明は、発泡樹脂を金型内へ射出したとき、内部にフォーム構造を有する光沢表面即ちクラスAの仕上がり表面を有する成形物品が得られるように金型キヤビティを発泡樹脂の変形温度より高い温度に予め加熱するための独特の方法を提供する。本発明は、また、この加熱操

作中は金型のスプルー開口を密封し、射出成形工程の際にはスプルーゲートとして機能する独特の弁装置を使用する。更に、金型キヤビティの加熱温度の均一性は、凝縮可能蒸気を金型キヤビティ内へ注入するための入口にも、キヤビティから凝縮液を排出させるための出口にもスリット型オリフィスを設けたことにより非常に良好に制御することができる。

以上、本発明を実施例に関連して説明したが、本発明は、ここに例示した実施例の構造および形態に限定されるものではなく、本発明の精神および範囲から逸脱することなく、いろいろな実施形態が可能であり、いろいろな変更および改変を加えることができることは当業者には明らかであろう。

4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明の原理を組入れた金型の合せ面に沿つてみた平面図であり、一方の金型半分体のマニホールドチャンネルを示す。第2図は第1図

の線2-2に沿つてみた金型の出口マニホールドチャンネルおよび出口の断面図、第3図は第1図の線3-3に沿つてみた断面図、第4図は第1図の線4-4に沿つてみたスプルー弁手段の断面図、第5図は第4図の線5-5に沿つてみたスプルー弁の密封表面の図、第6a図は入口マニホールドおよびスリット型オリフィスの拡大断面図、第6b図は出口マニホールドおよびスリット型オリフィスの拡大図、第7図はステーム凝縮液通路および冷却水通路の概略図である。

10：金型

12、14：金型半分体

16、26：入口手段

18：導入チャンネル

22、32：マニホールドチャンネル

24：マニホールドチャンネル

40：金型キヤビティ

44、48：スリット型オリフィス

50：シール

58：排出マニホールドチャンネル

6.4：出口スリット型オリフィス

68、70、72：出口

76：弁体

78 : ベルギー

903 スブルー

代理人の氏名 倉内基弘

西 倉 機 晓

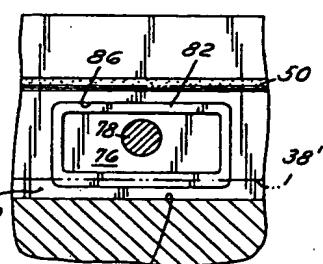
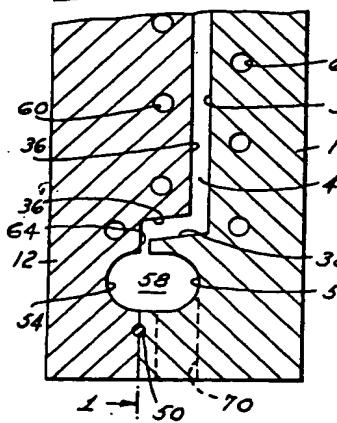
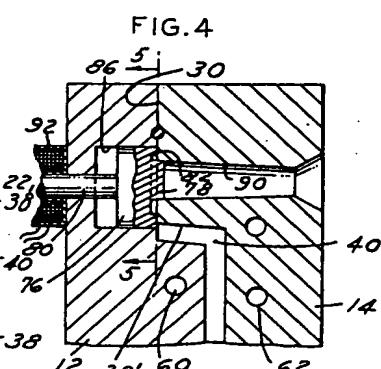
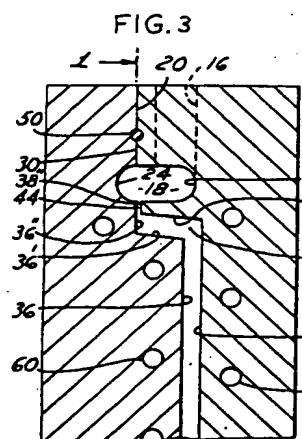
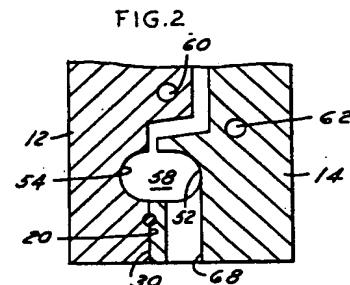
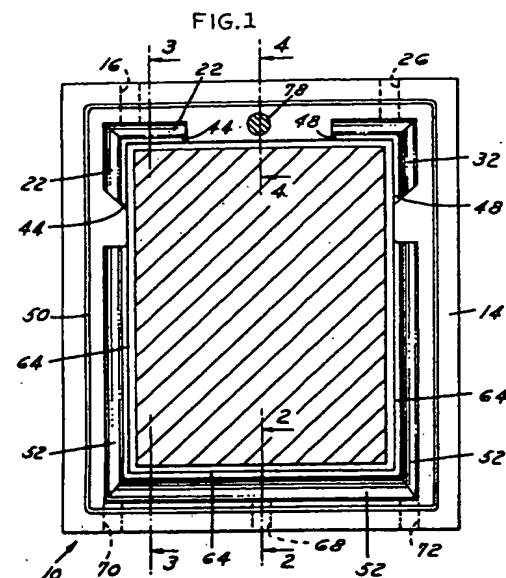


FIG.6a

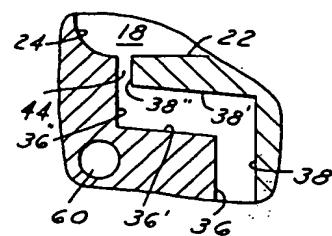


FIG.6b

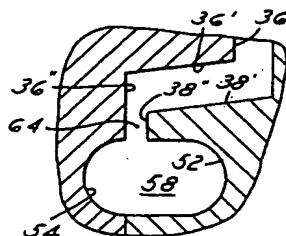


FIG.7

